



PN - JP2000028696 A 20000128
 PD - 2000-01-28
 PR - JP19980214892 19980714
 OPD - 1998-07-14
 TI - DILUTION REFRIGERATOR FOR NUCLEAR MAGNETIC
 RESONANCE SPECTROMETER
 IN - UMEMO TAKAHIRO;KAMIOKA YASUHARU
 PA - TAIYO TOYO SANSO CO LTD
 IC - G01R33/31 ; F25B9/12

© WPI / DERWENT

TI - Resonance circuit of dilution refrigerating machine used for nuclear magnetic resonance analyzer, includes variable capacitor whose movable electrode shaft is guided outside through hanger tube

PR - JP19980214892 19980714

PN - JP3338381B2 B2 20021028 DW200278 G01R33/31 011pp
 - JP2000028696 A 20000128 DW200017 G01R33/31 011pp

PA - (TAIQ) TAIYO SANSO CO LTD

IC - F25B9/12 ;G01R33/31 ;G01R33/32

AB - JP2000028696 NOVELTY - A resonance circuit comprises a coil (17) which is arranged at the interior of a specimen chamber (8), whereas variable capacitor (19) is arranged at interior of plunger (24). The operation shaft of the movable electrode of capacitor is guided outside through the hanger tube (22) inserted within inner cylinder (18). DETAILED DESCRIPTION - A vertical hollow hanger tube (22) is inserted into an inner cylindrical container (18) from upper portion. The lower portion of the inner container is cooled by liquid helium from its exterior. A plunger (24) is fixed at the lower end of the hanger tube and heat conduction block (26) is fixed around the periphery of the tube. A predetermined gap is maintained in-between the plunger and heat conduction block. A 3 He path (27) vertically penetrates the heat conduction block and 3 He supply pipe (28) is guided from upper part and connected to a condenser (30) built in the heat conduction block. A heat exchanger (36) is provided between plunger and interior of inner container. The exit side of the condenser is connected to the heat exchanger, whose end is guided to specimen chamber (8). The outlet for discharging 3 He is joined at the upper portion of the heat conduction block.

- USE - For nuclear magnetic resonance (NMR) analyzers.



ADVANTAGE - NMR analysis is performed reliably, since capacitor and specimen are maintained at super-low temperature. Improves NMR analysis sensitivity, since strong magnetic field is applied to specimen, easily. DESCRIPTION OF DRAWING(S) - The figure shows cross-sectional view of dilution refrigerating machine. (17) Coil; (18) Inner cylindrical container; (19) Variable capacitor; (22) Hanger tube; (24) Plunger; (26) Heat conduction path; (27) 3 He path; (28) 3 He supply pipe; (30) Condenser; (36) Heat exchanger; (38) Specimen chamber.

- (Dwg.1/5)

OPD - 1998-07-14

AN - 2000-185896 [17]

© PAJ / JPO

PN - JP2000028696 A 20000128

PD - 2000-01-28

AP - JP19980214892 19980714

IN - KAMIOKA YASU HARUJIMENO TAKAHIRO

PA - TAIYO TOYO SANSO CO LTD

TI - DILUTION REFRIGERATOR FOR NUCLEAR MAGNETIC RESONANCE SPECTROMETER

AB - PROBLEM TO BE SOLVED: To obtain a dilution refrigerator, in which a sample used for nuclear magnetic resonance(NMR) analysis is cooled and held, in which a resonance circuit is built, which uses a variable capacitor so as to be capable of tuning the resonance circuit which restrains heat from leaking in from the outside and whose outside diameter is reduced as a whole.

- SOLUTION: A hollow support tube22 is inserted vertically into the center inside an inside container which is cooled by liquid He. The support tube 22 is passed through a heat conductive block 25, a fractionating chamber 40 and a heat exchanger 36 so as to be connected to a plunger 24. A mixing chamber38 on the lower side of the plunger 24 is used also as a sample chamber and concurrently holds a resonance circuit coil and a sample. The variable capacitor of the resonance circuit is installed at the inside of the plunger 24 directly on the low-temperature mixing chamber 38, which is used also as the sample chamber.

I - G01R33/31 ;F25B9/12

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開2000-28696

(P2000-28696A)

(43) 公開日 平成12年1月28日 (2000.1.28)

(51) Int.Cl.⁷

識別記号

F I

ターミナル (参考)

G 0 1 R 33/31

G 0 1 N 24/02

5 1 0 F

F 2 5 B 9/12

F 2 5 B 9/12

審査請求 未請求 請求項の数 5 F D (全 11 頁)

(21) 出願番号 特願平10-214892

(22) 出願日 平成10年7月14日 (1998.7.14)

(71) 出願人 000208167

大陽東洋酸素株式会社

大阪府大阪市西区靱本町2丁目4番11号

(72) 発明者 上岡 泰晴

大阪府大阪市西区靱本町2丁目4番11号

大陽東洋酸素株式会社内

(72) 発明者 梅野 高裕

大阪府大阪市西区靱本町2丁目4番11号

大陽東洋酸素株式会社内

(74) 代理人 100083275

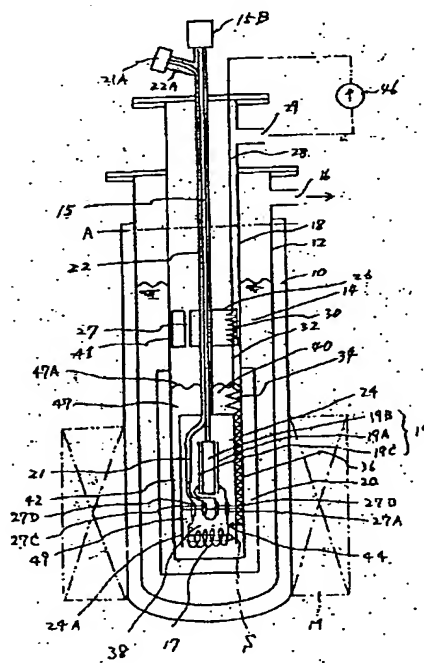
弁理士 豊田 武久

(54) 【発明の名称】 核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機

(57) 【要約】

【課題】 NMR分析に供される試料を冷却保持しかつ共振回路を組込んだ希釈冷凍機として、共振回路のチューニングが行なえるように可変コンデンサを用い、かつ外部からの熱侵入を抑制し、しかも全体の外径を小さくし得るようにする。

【解決手段】 液体Heによって冷却される内側容器内の中央に中空な支持管を垂直に挿入し、この支持管を熱伝導ブロック、分留室、熱交換器を貫通してブランジャに連結されるようにし、ブランジャの下側の混合室を試料室と兼ねて、共振回路のコイルを試料を保持するようにし、かつ共振回路の可変コンデンサを低温の混合室兼試料室直上のブランジャ内部に設けるようにした。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 核磁気共鳴分析に供される試料を冷却保持しかつ試料に印加する高周波信号の共振回路を組込んだ核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機において：外側から液体ヘリウムによって冷却される有底筒状の内側容器内に上方から垂直に中空な支持管が挿入され、かつ前記内側容器内における支持管の下端にブランジャが固定されるとともに、内側容器内におけるブランジャから上方へ所定間隔を置いた位置において支持管の外周上に熱伝導ブロックが固定されて、内側容器内における熱伝導ブロックよりも下方の空間が、前記ブランジャの上側の分留室とブランジャの下側の混合室兼試料室とに区分され、かつ前記熱伝導ブロックにはこれを上下に貫通する ^3He 通路が形成され、さらに内側容器内には上方から ^3He 供給管が導かれており、その ^3He 供給管は前記熱伝導ブロックに組込まれた凝縮器に接続され、また前記分留室内に熱交換器が設けられるとともにブランジャと内側容器内面との間に熱交換器が設けられていて、前記凝縮器の出口側は分留室内の熱交換器、ブランジャ位置の熱交換器にその順に接続され、かつブランジャ位置の熱交換器の下端は前記混合室兼試料室に導かれていて、その先端には混合室内に ^3He を吐出する吐出口が形成されており、しかも前記熱伝導ブロックの上方には、 ^3He ガスを排出するための ^3He 排出口が形成されており、さらに前記共振回路がコイルおよび可変コンデンサによって構成されており、そのコイルが前記混合室兼試料室内に配設されるとともに、可変コンデンサが前記ブランジャ内部に配設されており、その可変コンデンサの操作軸が前記支持管内を貫通して上方外部へ導かれていることを特徴とする、核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機。

【請求項2】 前記共振回路を外側へ電気的に接続するための同軸ケーブルが前記支持管内を貫通していることを特徴とする、請求項1に記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機。

【請求項3】 前記可変コンデンサが、一對の固定電極間に可動電極を配設した直列コンデンサ構成とされ、かつその可動電極に前記操作軸が取付けられていることを特徴とする、請求項1に記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機。

【請求項4】 前記内側容器内に、その上方から内側容器と同心状に密閉管が挿入され、その密閉管の管壁下部が前記熱伝導ブロックの外周縁部分に気密に一体的に結合されており、かつその密閉管の上部に前記 ^3He 排出口が形成されていることを特徴とする、請求項1に記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機。

【請求項5】 前記熱伝導ブロックを上下に貫通する前記 ^3He 通路の下端に、この通路を分留室内へ下方へ延長させる延長パイプが設けられており、かつこの延長パイプの下端には、分留室内において下端が開放されかつ

周壁部が下方へ向って拡大する回収カバーが設けられていることを特徴とする、請求項1に記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】この発明は、核磁気共鳴分析装置において、試料を冷却保持するとともに、試料に印加する高周波信号の共振回路を組込んだ希釈冷凍機に関するものである。

【0002】

【従来の技術】近年、核磁気共鳴（以下NMRと記す）分析が各種試料の分析に使用されるようになってきている。NMR分析は、ナイトシフトと称される量やケミカルシフトと称される量により物質の表面の電子状態を観察して分析するものであり、試料を磁場中に置くとともに試料に対して共振回路のコイルによって磁気共鳴周波数付近の高周波信号（交流電場）を与えて各シフト量の測定を行なうのであるが、各シフト量は磁場の強さに比例して大きくなる。一方磁場を強くすれば、磁気共鳴周波数も高くなるから、試料に加える交流電場の周波数も高くする必要がある。この点について次に簡単に説明する。

【0003】磁気共鳴周波数 f は物質によって固有の値ではあるが、磁場 H の大きさによって変化し、その磁気共鳴周波数 f と磁場 H との関係は、次の（1）式によって与えられる。

$$f = \gamma / 2\pi \cdot H \quad \dots (1)$$

γ は物質によって定まる定数であって、プロトン（H）では $\gamma / 2\pi = 42\text{MHz/T}$ 、銅（Cu）では $\gamma / 2\pi = 10\text{MHz/T}$ である。したがって磁場が強いほど磁気共鳴周波数が高くなる。例えば0.25T（テスラ）の磁場中においては、プロトン（H）では $f = 10\text{MHz}$ 、銅（Cu）では $f = 2.5\text{MHz}$ であるが、1.0Tの磁場中においてはプロトン（H）では $f = 42\text{MHz}$ 、銅（Cu）では $f = 10\text{MHz}$ となる。

【0004】一方前述の各シフトは、核のスピンが周りの電子のスピンや軌道によって式（1）からずれることによって生じる量であり、式（1）からのずれ量を k として（1）式を書き改めれば、次の（2）式で表わされる。

$$f = (1 + k) \cdot \gamma / 2\pi \cdot H \quad \dots (2)$$

この k の値は0.001～0.01程度の微小な値であり、したがって各シフトを高感度で検出するためには、磁場を強くして磁気共鳴周波数を高くする必要があり、そのため試料に印加する交流電場の高周波信号も高くする必要があるのである。

【0005】ところで試料に印加する交流電場は、コンデンサとコイルからなる共振回路のコイルを試料直近に配置することによって試料に与えられる。共振回路の周波数 F は、 $F = 1 / (LC)^{1/2}$ で与えられるから、その周波数を高くするためには、コンデンサの容量 C とコ

イルのインダクタンス L を小さくする必要がある。

【0006】一方強磁場を発生する電磁石としては超電導マグネットを用いることが有利であり、高分解能NMR分析装置では実際に超電導マグネットを用いることが行なわれている。また高分解能NMR分析装置では、熱振動などによる熱的・磁氣的なノイズによる影響を排除して高感度を得るため、試料を $1\sim 10^{-3}$ K程度の超低温に保持することが望まれており、そこで液体ヘリウム(^3He , ^4He)を用いて $1\sim 10^{-3}$ K程度の超低温を得ることができる希釈冷凍機を、試料の冷却保持のために適用することが考えられている。

【0007】希釈冷凍機は、 ^3He の液相と ^4He の液相との混合液が0.8K以下で2相分離して、低温で ^3He を6.4%含む希薄相と、 ^3He を100%含む濃厚相とが共存すること、そして濃厚相の ^3He を希薄相へ溶け込ませ(希釈させる)れば、外部から熱を吸収し、その結果 $1\sim 10^{-3}$ Kの超低温を得ることができるという現象を利用したものである。この希釈冷凍機の原理については、例えば「日本物理学会誌」第37巻第5号(1982)の第409頁～第418頁($^3\text{He}-^4\text{He}$ 希釈冷凍機の原理と設計上の問題点I)、「日本物理学会誌」第37巻第7号(1982)の第595頁～第600頁($^3\text{He}-^4\text{He}$ 希釈冷凍機の原理と設計上の問題点II)などにおいて説明されているが、その原理的な構成を図4に示す。

【0008】図4において、真空ポンプ1は ^3He を強制循環させるためのものであり、この真空ポンプ1から送り出された300K程度の温度の気体 ^3He は、液体 ^4He を減圧して1.3K程度に保った1Kポット2に熱的に接触する凝縮器(コンデンサ)3において液化し、さらにインピーダンス4を介して分留器5内の熱交換器6に送られる。この分留器5は、後述するように ^3He と ^4He との飽和蒸気圧の差を利用して $^4\text{He}-^3\text{He}$ の混合液中から ^3He を選択的に排出させるためのものであるが、凝縮器3から送られて来た ^3He はこの分留器5に熱接触する熱交換器6において熱交換されて、0.5～0.7K程度まで冷却される。さらにその ^3He は、インピーダンス7を経て熱交換器8において100mK程度まで冷却され、混合器9に送り込まれる。混合器9では、前述のような100% ^3He の濃厚相と、 ^3He が ^4He に溶け込んだ $^4\text{He}-6.4\%$ ^3He の希薄相とに2相分離しており、密度差により下層が希薄相($^4\text{He}-6.4\%$ ^3He)、上層が濃厚相(^3He 相)となる。そして濃厚相に送り込まれた ^3He が希薄相に溶け込む際に、既に述べたように熱吸収が生じ、10mKのオーダーの超低温に冷却される。すなわちこの混合器9が冷凍機としてのコールドヘッドとなるから、この部分に冷却対象物としての試料を保持しておけば、そのサンプルを10mKのオーダーに冷却することができる。

【0009】混合器9の希薄相における ^3He 濃度は6.4%を保ち、一方前記分留器5内の $^4\text{He}-^3\text{He}$ 混合液中からは ^4He と ^3He との飽和蒸気圧の熱によって ^3He のみがガス化して排出されて行くから、分留器5内の ^3He 濃度は0.5～0.7Kで1%程度となり、そのため混合器9の希薄相と分留器5の混合液とで ^3He の濃度差が生じ、そのため両者間の濃度勾配によって混合器9内の希薄相中から ^3He が分留器5側へ引込まれ、それに伴って混合器9においては100% ^3He の濃厚相から希薄相への ^3He の溶け込みが連続的に生じることになる。そして混合器9から ^3He が分留器5へ引込まれる間においてその ^3He は熱交換器8を通過し、前述の往路側の ^3He を冷却する。

【0010】分留器5においては、既に述べたように飽和蒸気圧の差によって $^4\text{He}-^3\text{He}$ 混合液中から ^3He のみが蒸発し、前述の真空ポンプ1によって排気される。真空ポンプ1に吸引された ^3He は、前述のように再び凝縮器3へ送られる。

【0011】以上のようにして、希釈冷凍機では、10mKオーダーの超低温を得ることができるから、高分解能NMR分析装置における試料の冷却保持に最適であると考えられる。

【0012】

【発明が解決しようとする課題】ところで前述のような希釈冷凍機を用いて高分解能NMR分析装置の試料を冷却する場合、試料には前述のように共振回路のコイルによって磁気共鳴周波数付近の周波数の高周波信号(交流電場)を与えなければならず、そこで一般には共振回路のコイルを混合器の直近の位置に配置して、コイルにより試料を取囲む構成とするのが通常である。一方、既に述べたように共振回路において共振周波数を高くするためにはコンデンサの容量 C およびコイルのインダクタンス L を小さくする必要があるが、コンデンサをコイルから離れた位置に配置した場合、コンデンサとコイルとを電氣的に結ぶ同軸ケーブル等の接続線の浮遊容量(一般には20pF程度存在する)が無視できなくなり、そのため高くてもせいぜい20～30MHz程度までの共振周波数しか得られなくなる。したがって高分解能NMR分析装置用の希釈冷凍機として、高い感度を得るべく共振回路の共振周波数を高くするためには、コンデンサをもコイルの近くの位置、すなわち混合器直近の位置に配置することが望まれる。

【0013】また高分解能NMR分析装置における共振回路としては、共振周波数のチューニングを行なうために、コンデンサとして可変コンデンサを使用することが望まれる。

【0014】しかしながら、従来の一般的な希釈冷凍機を用いた場合、共振回路のコンデンに可変コンデンサを用い、かつその可変コンデンサを混合器の直近に配置することは、実際上は極めて困難であった。

【0015】すなわち、従来の希釈冷凍機において可変コンデンサを混合装置直近に配置してNMR分析装置に用いる場合、具体的には図5に示すような構成が考えられている。この図5のNMR分析装置用希釈冷凍機について次に説明する。

【0016】外側真空断熱層10によって取囲まれた有底円筒状の外側容器12内には冷媒としての液体ヘリウム14が注入されており、この外側容器12内の液体ヘリウム14中には有底円筒状の内側容器18が浸漬されている。さらにその内側容器18内には、図4について説明したと同様に、上方から1Kポット2、分留器5、熱交換器8、混合器9が配設されており、また凝縮器3が1Kポット2内に、分留器5内に熱交換器6がそれぞれ配設されている。これらの1Kポット2および凝縮器3から混合器9までの構成は、原理的には既に図4について説明したものと同様であるから、その詳細は省略する。内側容器18内における1Kポット2、分留器5、熱交換器8、混合器9の周囲の空間は断熱のための真空層11とされている。

【0017】さらに図5において、内側容器18内における1Kポット2、混合器9の側方の真空層11中には、同軸ケーブル挿入管13および可変コンデンサ操作軸15が上方から垂直に挿入されている。そして混合器9の下方直近の位置に共振回路のコイル17が、また混合器9の側方直近の位置には共振回路の可変コンデンサ19が配設され、その可変コンデンサ19が前記操作軸15によって操作されるようになっており、またコイル17および可変コンデンサ19から伸びる同軸ケーブル21が前記同軸ケーブル挿入管13を介して外部のコネクタ21Aへ導かれている。なお可変コンデンサ操作軸15は、図示の例では外部上端のツマミ部15Aを操作して上下動させることによって可変コンデンサ19の容量を調整し得るように構成されている。なおまた、同軸ケーブル挿入管13および可変コンデンサ操作軸15、可変コンデンサ19とそれぞれ対応する位置の1Kポット2、分留器5、熱交換器8、混合器9との間は、銅等の熱伝導率が高い材料からなる熱アンカ23A、23B、23C、23Dによって結合されている。

【0018】以上のような図5に示すNMR分析装置用希釈冷凍機においては、次のような問題がある。

【0019】先ず第1に、同軸ケーブル挿入管13、可変コンデンサ操作軸15、可変コンデンサ19が、1Kポット2、分留器5、熱交換器8、混合器9の並ぶ列（上下方向の列）に対し側方に配設されるため、希釈冷凍機の外径（外側容器12の外径）が大きくならざるを得ず、そのため試料Sに磁場を印加するための超電導マグネットMの内径も大きくせざるを得ない問題がある。すなわち、超電導マグネットMは外側容器12の下部を取囲むように配設され、その径が小さいほど強い磁場を試料に印加することができるが、外側容器12の外径が

大きくなれば、それに伴って超電導マグネットMの内径を大きくせざるを得なくなり、その結果試料Sに印加する磁場を強くすることが困難となるとともに、超電導マグネットMのコストも高くならざるを得ない。そして上述のように試料に印加する磁場を強くすることができないことは、既に述べた如くNMR分析装置としてその感度が低くなってしまうことを意味する。

【0020】また第2に、同軸ケーブル挿入管13（同軸ケーブル21）、可変コンデンサ操作軸15を1Kポット2、分留器5、熱交換器8、混合器9の外側の真空層11中に挿入されているため、これらの同軸ケーブル挿入管13（同軸ケーブル21）、可変コンデンサ操作軸15を介しての外部からの熱侵入が大きくなるという問題がある。ここで、同軸ケーブル挿入管13や可変コンデンサ操作軸15は熱アンカ23A～23Dによって1Kポット2などの冷熱で冷却するように構成しているが、それでも外部からの熱侵入を十分に阻止することは極めて困難であり、そのため試料Sの部分を十分に超低温に冷却保持することが困難とならざるを得なかったのである。

【0021】したがって従来は、一般的な希釈冷凍機において共振回路のコンデンサを可変コンデンサとしかつその可変コンデンサを混合器直近の位置に配設することは、実際上は困難とされていた。そこで一般には、可変コンデンサを用いずに容量固定のコンデンサ（固定コンデンサ）を用いて、その固定コンデンサを混合器直近に配置することが行なわれているが、このように固定コンデンサを用いれば、共振回路のチューニングが不可能であるという根本的な問題があるほか、室温時の容量が判明していても超低温時には容量が変化してその値が不明になってしまうという問題がある。

【0022】この発明は以上の事情を背景としてなされたもので、共振回路のコンデンサとして可変定量コンデンサを用いながらも、装置外径を小さくしかつ外部から試料位置への熱侵入を少なくしたNMR分析装置用希釈冷凍機を提供することを目的とするものである。

【0023】

【課題を解決するための手段】前述のような課題を解決するため、請求項1の発明においては、核磁気共鳴分析に供される試料を冷却保持しかつ試料に印加する高周波信号の共振回路を組込んだ核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機において、外側から液体ヘリウムによって冷却される有底円筒状の内側容器内に上方から垂直に中空な支持管が挿入され、かつ前記内側容器内における支持管の下端にブランジャが固定されるとともに、内側容器内におけるブランジャから上方へ所定間隔を置いた位置において支持管の外周上に熱伝導ブロックが固定されて、内側容器内における熱伝導ブロックよりも下方の空間が、前記ブランジャの上側の分留室とブランジャの下側の混合室兼試料室とに区分され、かつ前記熱伝導ブロックにはこ

れを上下に貫通する ^3He 通路が形成され、さらに内側容器内には上方から ^3He 供給管が導かれており、その ^3He 供給管は前記熱伝導ブロックに組込まれた凝縮器に接続され、また前記分留室内に熱交換器が設けられるとともにブランジャと内側容器内面との間に熱交換器が設けられていて、前記凝縮器の出口側は分留室内の熱交換器、ブランジャ位置の熱交換器にその順に接続され、かつブランジャ位置の熱交換器の下端は前記混合室兼試料室に導かれていて、その先端には混合室内に ^3He を吐出する吐出口が形成されており、しかも前記熱伝導ブロックの上方には、 ^3He ガスを排出するための ^3He 排出口が形成されており、さらに前記共振回路がコイルおよび可変コンデンサによって構成されており、そのコイルが前記混合室兼試料室内に配設されるとともに、可変コンデンサが前記ブランジャ内部に配設されており、その可変コンデンサの操作軸が前記支持管内を貫通して上方外部へ導かれている構成とした。

【0024】このような請求項1の発明のNMR分析装置用希釈冷凍機においては、超低温を生じる混合室が共振回路のコイルを備えかつ試料室を兼ねた構成とされ、また可変コンデンサが混合室兼試料室直上のブランジャ内に設けられており、かつそのブランジャを支持するように内側容器の中央に上方から挿入された中空な支持管内に可変コンデンサ操作軸が挿入されているため、図5の希釈冷凍機の場合と比較して格段に外径を小さくすることができる。また中空支持管は凝縮器(1Kボット)、分留室、熱交換器を貫通しているため、この中空支持管はこれらの要素によって十分に冷却されるから、中空支持管およびそれに挿入されている可変コンデンサ操作軸を介しての外部からの熱侵入を十分に阻止することができる。

【0025】また請求項2の発明は、請求項1に記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機において、前記共振回路を外部へ電気的に接続するための同軸ケーブルが前記支持管内を貫通していることを特徴とするものである。

【0026】このような請求項2の発明のNMR分析装置用希釈冷凍機によれば、共振回路を外部へ電気的に接続するための同軸ケーブルも支持管内に挿入されているため、同軸ケーブルを介しての外部からの熱侵入をも確実に阻止することができる。

【0027】さらに請求項3の発明は、請求項1に記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機において、前記可変コンデンサが、一对の固定電極間に可動電極を配設した直列コンデンサ構成とされ、かつその可動電極に前記操作軸が取り付けられていることを特徴とするものである。

【0028】このような請求項3の発明のNMR分析装置用希釈冷凍機においては、操作軸を上下動するだけで簡単かつ容易に共振回路のチューニングを行なうことができる。

【0029】そしてまた請求項4の発明は、請求項1に

記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機において、前記内側容器内に、その上方から内側容器と同心状に密閉管が挿入され、その密閉管の管壁下部が前記熱伝導ブロックの外周縁部分に気密に一体的に結合されており、かつその密閉管の上部に前記 ^3He 排出口が形成されていることを特徴とするものである。

【0030】また請求項5の発明は、請求項1に記載の核磁気共鳴分析装置用希釈冷凍機において、前記熱伝導ブロックを上下に貫通する前記 ^3He 通路の下端に、この通路を分留室内へ下方へ延長させる延長パイプが設けられており、かつこの延長パイプの下端には、分留室内において下端が開放されかつ周壁部が下方へ向って拡大する回収カバーが設けられていることを特徴とするものである。

【0031】これらの請求項4、請求項5の発明の作用については、後述する第2実施例の作用として改めて説明する。

【0032】

【発明の実施の形態】

【0033】

【実施例】図1にこの発明の第1の実施例のNMR分析装置用希釈冷凍機の全体構成を示す。

【0034】図1において、外側真空断熱層10によって取囲まれた有底円筒状の外側容器12内には冷媒としての液体ヘリウム14が注入されており、またこの外側容器12の側壁上部には液体ヘリウム減圧口16が設けられている。外側容器12内の液体ヘリウム14中には、有底円筒状の内側容器18が浸漬されている。この内側容器18の下部(液体ヘリウム14中に浸漬されている部分)の壁部には真空断熱層20が設けられており、また内側容器18の上端近くには、 ^3He 排出口29が形成されている。

【0035】さらに内側容器18内の中央位置には、上方から中空な支持管22が垂直に挿入されており、この支持管22の下端には、ブランジャ24が固定されている。このブランジャ24はその外径が内側容器18の内径よりも若干小さくなるような円柱体状に作られたものであって、下端側には、その周縁部から下方へ円筒状に延出される下端周壁部24Aが形成されている。また内側容器18内の下部には液体ヘリウム(後述する液相47, 49)が注入されており、この液体ヘリウム中に、前記支持管22によって吊下された状態で前記ブランジャ24が浸漬されている。また支持管22の中間の位置(ブランジャ24よりも上方でかつ液面23Aよりも下方の位置)には、その支持管22が中央位置を上下に貫通するように銅等の良熱伝導材料からなる熱伝導ブロック26が固定されている。すなわち支持管22の外周上に熱伝導ブロック26が固定されていることになる。さらに熱伝導ブロック26の偏心位置には、これを上下に貫通する ^3He 通路27が形成されている。そして前述

のようなブランチ24と熱伝導ブロック26の配置によって、内側容器18内における熱伝導ブロック26よりも下側の部分はブランチ24の下側(下端周壁部24Aによって取囲まれる部分)の混合室兼試料室38と、ブランチ24の上側でかつ熱伝導ブロック26の下側の分留室40とに区分されることになる。なおここで、ブランチ24の外周面と内側容器18の内周面との間には隙間42が存在しており、この隙間42によって混合室38と分留室40とが連通して、分留室40内に液面47Aが位置している。なおまた、熱伝導ブロック26は、図示しない銅製バネ部材などを介して内側容器18の内面に熱的に接触している。

【0036】そしてまた内側容器18内には、上方から ^3He 供給管28が挿入されている。この ^3He 供給管28は、内側容器18内を下方へ導かれて、前述の熱伝導ブロック26に一体的に組込まれたコイル管状の凝縮器(コンデンサ)30に接続され、さらにこの凝縮器30の下方出側は配管32を介して同じくコイル管状の分留室熱交換器34に接続されている。なお分留室熱交換器34は、前記分留室40における液体ヘリウム(液相47)中に浸漬されている。また分留室熱交換器34の下方出側は、ブランチ24と内側容器18の内壁面との間の隙間42に配設された熱交換器36に接続され、さらにこの熱交換器36の下端は、前述の混合室38に導かれて、この混合室38内に ^3He を吐出する吐出口44が設けられている。なお前述の ^3He 排出口29と ^3He 供給管28との間には、内側容器18の外部において真空ポンプ46が介在されている。

【0037】さらに前記ブランチ24の内部には、可変コンデンサ19が配設されている。この可変コンデンサ19は、一対の固定電極19A、19C間に可動電極19Bを配置してなるものであり、図2に拡大して示すように例えば中央の可動電極19Bを垂直な丸棒状に作るとともに、その左右両側に水平断面が円弧状をなす固定電極19A、19Cを垂直方向に沿って配設した構成とされている。このような可変コンデンサ19においては、一方の固定電極19Aと中央の可動電極19Bとの間のキャパシタンスと、中央の可動電極19Bと他方の固定電極19Cとの間のキャパシタンスとを直列に接続した直列コンデンサ構成となっており、中央の可動電極19Bを後述する可変コンデンサ操作軸15の上下動によって上下方向に位置調整することにより、容量を変えることができる。

【0038】前記可変コンデンサ19の可動電極19Bは、前述の中空支持管22内を貫通するように外部上方から挿入された可変コンデンサ操作軸15の下端に取付けられている。そして可変コンデンサ操作軸15の上方外部突出端には、その操作軸15を上下方向へ移動調整するための操作部15Bが設けられている。この操作部15Bは、例えば図示しないツマミを回転させてスクリ

ュー機構により操作軸15を上下動させる構成とすれば良い。

【0039】さらに図1において、ブランチ24の下側、すなわち混合室兼試料室38内には、コイル17が配設されている。このコイル17は、前述の可変コンデンサ19と組合されて、試料Sに高周波電場を与えるための共振回路を構成するものであって、ブランチ24の下面から突出する端子27A~27Dのうち、端子27A、27Dに接続されている。なお前記可変コンデンサ19の固定電極19A、19Cは端子27A、27Bに接続され、また端子27Bは端子27Cに直結されている。そして端子27C、27Dには、ブランチ24の内部側から同軸ケーブル21が接続されており、この同軸ケーブル21は、ブランチ24内から前述の支持管22内を通過して、その支持管22の上方外部から分岐する分岐部22Aに設けられたコネクタ21Aに接続されている。

【0040】以上の第1の実施例のNMR分析装置用希釈冷凍機において、外側容器12の内面と内側容器18の外面との間の空間には前述のように液体ヘリウム(通常の ^4He)が注入され、かつ液体ヘリウム減圧口16からその空間内が減圧されて、1K程度の低温に保持される。したがってこの部分が図4、図5における1Kポット2に相当し、熱伝導ブロック26を1~1.3Kに冷却するに寄与する。一方内側容器18の分留室40内は、液面47Aが分留室40内の中間に位置するように ^4He -10% ^3He からなる液相47が満たされ、一方混合室38は、100% ^3He の濃厚相と ^4He -6.4% ^3He の希薄相からなる液相49で満たされる。このような状態で ^3He が真空ポンプ46によって ^3He 供給管28を経て凝縮器30に導かれ、熱伝導ブロック26によって ^3He が1.3K程度に冷却されて液化する。液化された ^3He は、分留室熱交換器34および熱交換器36を経てさらに冷却され、吐出口44から混合室兼試料室38内に吐出される。この混合室兼試料室38においては、既に図4、図5における混合器9について述べたように、吐出された ^3He が上側の100% ^3He の濃厚相に溶け込み、濃厚相の ^3He の一部が下側の ^4He -6.4% ^3He の希薄相に溶け込む。このとき、熱吸収が生じて10mKのオーダーの超低温が得られる。

【0041】一方混合室兼試料室38は分留室40と連通しているから、混合室兼試料室38内の希薄相中の ^3He は分留室40に至るが、この分留室40は1K以下の低温となっているため、 ^3He と ^4He の大幅な飽和蒸気圧の差によって ^3He のみが蒸発し、この気相の ^3He は熱伝導ブロック26の ^3He 通路27を通過して内側容器18の上方の空間から ^3He 排出口29を経て真空ポンプ46によって排気される。これに伴って、分留室40内の液体ヘリウム中の ^3He 濃度は1%程度に

低くなるから、分留室40の ^3He 濃度(約1%)と混合室兼試料室38の希薄相中の ^3He 濃度(6.3%)との濃度勾配により、混合室兼試料室38内の希薄相から ^3He 原子が分留室40へ導かれる。またこれによって混合室兼試料室38内の希薄相中の ^3He 濃度が低くなるに伴い、 ^3He 100%の濃厚相から連続的に ^3He が希薄相中へ溶け込むことになる。

【0042】このようにして連続的に ^3He が循環され、かつ混合室兼試料室38における希薄相への ^3He の溶け込みによりその混合室兼試料室38内の温度が連続的に10mKオーダーの超低温が維持され、試料Sも10mKオーダーの超低温に保持される。

【0043】そして外側容器12の外側から超電導マグネットMによって混合室兼試料室38内の試料Sに磁場を印加し、かつコイル17および可変コンデンサ19からなる共振回路によってコイル17に生じる高周波電場を試料Sに与えれば、既に述べたようにナイトシフトあるいはケミカルシフトの測定を行なって、磁気共鳴分析を行なうことができる。そして可変コンデンサ操作軸15を上下動させることによって、可変コンデンサ19の定量を調整し、試料Sに加える高周波の周波数を変化させることができる。

【0044】ここで、可変コンデンサ19はブランジャ24の内部、すなわち混合室兼試料室38内のコイル17の直近の位置に設けられているから、可変コンデンサ19とコイル17との間の導線は短くて済み、したがって共振回路としてはコンデンサとコイルとの間の導線における浮遊キャパシタンスの影響を受けることが少なく、高い周波数で共振させることができ、その結果既に述べたように各シフトを高感度で検出することができる。

【0045】さらに内部に可変コンデンサ19が配設されているブランジャ24は混合室兼試料室38の直上にあって極めて低い温度に維持されるから、その可変コンデンサ19自体も低温に維持され、そのため熱振動などの熱的な影響によるノイズを受けることも少ない。そしてまた可変コンデンサ19およびコイル17からなる共振回路と外部とを電気的に結ぶ同軸ケーブル21と、可変コンデンサ操作軸15は内側容器18内の中央位置を貫通する支持管22内に挿入されており、この支持管22は熱伝導ブロック26、分留室40を貫通して先端にブランジャ24が取り付けられているから、支持管22自体もこれらの部材から十分に冷却され、したがって支持管22や操作軸15、同軸ケーブル21を介しての外部からの熱侵入を十分に阻止することができる。

【0046】そしてまた、可変コンデンサ操作軸15および同軸ケーブル21は内側容器18内の中央を貫通する支持管22内に挿入されているから、図5に示す従来の場合のように可変コンデンサ操作軸15および同軸ケーブル21を配設するために内側容器18の径が拡大す

ることがなく、したがって外側容器12の外径も小さくすることができるから、超電導マグネットMの内径も小さくすることができる。

【0047】なお図1に示される実施例のNMR分析装置用希釈冷凍機においては、熱伝導ブロック26は既に述べたように銅等の熱伝導材料からなるバネ部材を介して内側容器18の内面に熱的に接触しているが、構造的には内側容器18の内面との間の少なくとも一部には空隙41が存在する。ところで液相の ^4He は、1~1.3K程度においてはHeIIと称される超流動性を示す液相となっており、この超流動性によって分留室40内の液相47中の ^4He は、液面23Aから内側容器18の内壁面を伝って薄い膜となって上昇し、熱伝導ブロック26の周囲の部分の前述の空隙41を通り、さらに熱伝導ブロック26よりも上方へ薄い膜として上昇する。ここで、分留室40内の液面47Aから内側容器18の内面伝いに薄膜として超流動ヘリウム薄層が上昇するに伴って、次第にその温度は上昇し、超流動性を示さなくなる臨界温度(約2.17K)となる位置まで薄層が達することになり、例えば図1における位置Aまで上昇することになる。

【0048】このように超流動ヘリウムとして液体 ^4He が内側容器18の内面伝いに熱伝導ブロック26よりも上方の位置まで上昇すれば、その付近ではある程度温度が高くなっているため、 ^4He の飽和蒸気圧が分留室40内よりも格段に高くなっており、そのためその内側容器18内面の超流動 ^4He 薄層から ^4He ガスが蒸発する。この ^4He ガスは、分留室40の液面23Aから蒸発した ^3He に混合され、 ^3He 排出口29から真空ポンプ46によって ^3He とともに排気・回収されてしまうことになる。そしてこの場合、真空ポンプ46によって回収されるガス中の ^3He 濃度が低くなってしまふことから、真空ポンプ46から再び ^3He 供給管28を介して送り込まれるガス中の ^3He 濃度も下がってしまい、その結果希釈冷凍による冷却能力が低下し、十分な超低温が得られなくなってしまうこともある。そこで図1に示されるNMR分析装置用希釈冷凍機をさらに改良し、超流動によって分留室内の液面から内側容器の内面伝いに上昇した ^4He の薄層からの ^4He ガスの蒸発による回収ガス中の ^3He 濃度の低下を防止するように構成することが望ましく、これが次の図3に示す第2の実施例のNMR分析装置用希釈冷凍機であり、以下に図3の第2の実施例を説明する。なお図3において、図1に示される実施例と同一の要素については同一の符号を付し、その説明は省略する。

【0049】図3において、内側容器18内の上部には、上方から中空管状の密閉管50が挿入されている。この密閉管50は、内側容器18よりもわずかに小径であって、その内側容器18および中空支持管22に対し同心状となってその支持管22を取囲んでいる。そして

密閉管50の下端部は、熱伝導ブロック26の外周縁部分に一体的に結合されて、その密閉管50の下端部分と熱伝導ブロック26との結合部分が気密となっている。また密閉管50の上部には ^3He 排気口29が形成されており、この ^3He 排気口29は図1の実施例と同様に真空ポンプ46に導かれている。そして密閉管50の上部はフランジ部50Aを介して内側容器18の上端のフランジ部18Aに着脱可能かつ気密に固定される。さらに密閉管50の上部は蓋体52によって開閉可能に閉じられており、この蓋体52を支持管22および ^3He 供給管28が上下に貫通している。なおこの密閉管50は内側容器18に対して挿抜可能とされており、したがって密閉管50は熱伝導ブロック26、支持管22、プランジャ24、 ^3He 供給管28、凝縮器30、熱交換器34、36と一体的に内側容器18内に挿入、離脱されることになる。

【0050】さらに熱伝導ブロック26には、図1に示した実施例と同様に上下に貫通する ^3He 通路27が形成されているが、この ^3He 通路27の下端には、その通路を下方へ延長させて分留室40内へ突出する延長パイプ54が設けられている。そしてこの延長パイプ54の下端には傘状に下方へ向って周壁部が拡大する回収カバー56が設けられている。この回収カバー56は、その下方開口端（拡大端）が内側容器18の内径よりわずかに小さくなるように作られ、かつその下方開口端は分留室40内の液面下にわずかに浸漬されている。

【0051】以上のような第2の実施例において、図1の第1の実施例と同様に分留室40内の液面47Aからは ^3He ガスのみが蒸発し、この ^3He ガスは回収カバー56、延長パイプ54、 ^3He 通路27、密閉管50の内側空間をその順に通って、 ^3He 排出口29から真空ポンプ46によって吸引、排気される。

【0052】ここで、既に述べたように分留室40の液面47Aからは、液体 ^4He の超流動ヘリウム層が内側容器18の内壁面を伝って上昇し、その超流動ヘリウム層は熱伝導ブロック26の上方の位置まで至り、かつ上部の比較的高温部分において蒸発気化して ^4He ガスが生じるが、熱伝導ブロック26の上方空間は密閉管50によって取囲まれかつ密閉されているため、その ^4He ガスが熱伝導ブロック26の上方空間の ^3He ガスに直接混合されてしまうことが防止される。したがって ^3He 排出口29から真空ポンプ46によって吸引、排気されるガス中の ^3He 濃度が低下することが防止される。

【0053】また、内側容器18の内面で蒸発した ^4He ガスは、その一部は降下して分留室40に至るが、分留室40内の液相47の液面47Aの大部分は回収カバー56によって覆われており、したがって液面47Aからの ^3He の蒸発ガスにその ^4He が混合されてしまうことがなく、ほとんど ^3He ガスのみが回収カバー56

内から延長パイプ54、 ^3He 通路27を経て上方へ吸引されることになる。

【0054】なお実施例では回収カバー56を設けているが、仮にこの回収カバー56を設けていなかった場合でも、既に述べたように密閉管50の存在によって回収ガス中の ^3He ガス濃度が低下することをかなりの程度防止することができる。

【0055】なおまた回収カバー56の形状は図3に示すような断面円弧状のものに限らず、三角錐状のもの、あるいは短円筒状のものなど、種々のものが考えられ、要は下端側が拡大していれば良い。またこの回収カバー56は、前述のようにその下方開口端が分留室40の液面下に若干浸漬されることが望ましいが、場合によっては浸漬せず液面上に位置していても、ある程度の効果は得ることができる。

【0056】

【発明の効果】この発明のNMR分析装置用希釈冷凍機によれば、共振回路のコンデンサとして可変コンデンサを用いているため、共振回路のチューニングを行なうことができ、しかもその可変コンデンサそれ自体が、コイルの位置する混合室兼試料室直近の極低温部位に配設されていて、コイルとの間の接続導線が短くて済むから、接続導線による浮遊キャパシタンスの影響を受けるおそれが少なく、そのため共振回路の周波数を高くして高い磁気共鳴周波数でNMR分析を行なうことができ、その結果高い感度で分析を行なうことができる。さらに、可変コンデンサ操作軸を挿入した中空の支持軸が、低温の熱伝導ブロック、分留室、熱交換器の各低温部位を貫通して混合室兼試料室直上の低温のプランジャに連結されているため、操作軸や支持管を介しての外部からの熱侵入も少なく、そのためコンデンサおよび試料を確実に超低温に維持して、NMR分析を確実にを行なうことができる。また可変コンデンサ操作軸を挿入した支持管が、内側容器の中央に配設されていて、その支持管が熱伝導ブロック、分留室、熱交換器の中央位置を通っているため、希釈冷凍機全体の外径を小さくすることができ、その結果希釈冷凍機を取囲んで超電導マグネットを設ける場合でも、その超電導マグネットの内径を小さくして、強い磁場を容易に試料に印加することができ、このこともNMR分析の感度向上に寄与する。また上述のように全体の外径を小さくすることによって、コスト低減も図ることができる。

【0057】また請求項2の発明のNMR分析装置用希釈冷凍機によれば、コイルと可変コンデンサからなる共振回路と外部とを電氣的に結ぶための同軸ケーブルも内側容器中央の支持管内に挿入されるため、同軸ケーブルを介しての外部からの熱侵入も最小限に抑えることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】この発明の第1の実施例のNMR分析装置用希

積冷凍機の全体構成を示す模式図である。

【図2】図1に示される実施例における可変コンデンサの部分の構成を具体的に示す斜視図である。

【図3】この発明の第2のNMR分析装置用希釈冷凍機の全体構成を示す模式図である。

【図4】希釈冷凍機の原理を説明するためのブロック図である。

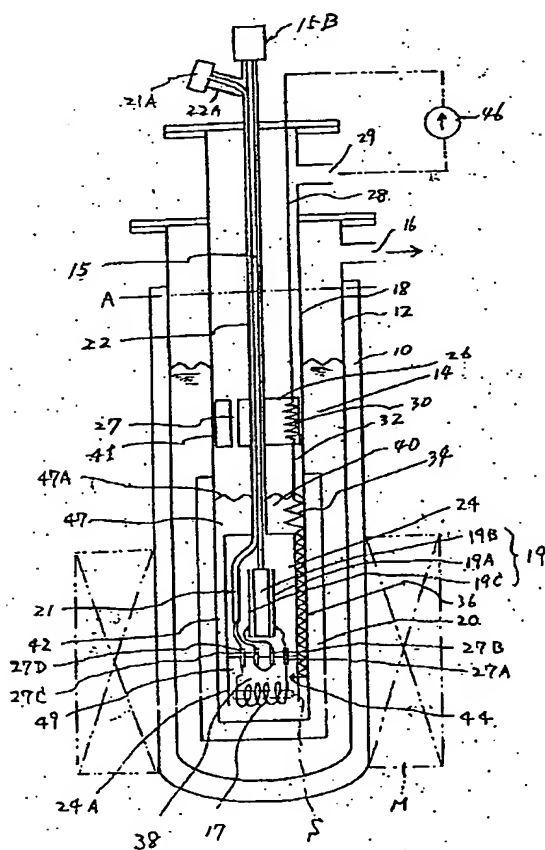
【図5】従来の希釈冷凍機をNMR分析装置に適用した場合の一例を示す模式図である。

【符号の説明】

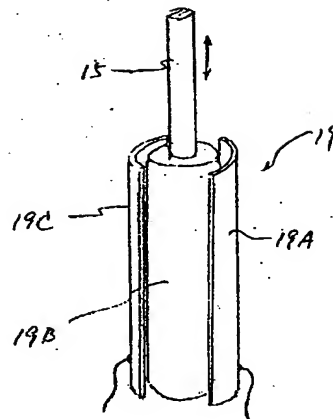
- 15 可変コンデンサ操作軸
- 17 コイル
- 18 内側容器
- 19 可変コンデサ
- 19A, 19C 固定電極
- 19B 可動電極
- 21 同軸ケーブル
- 22 支持管

- 24 プランジヤ
- 26 熱伝導ブロック
- 27 ^3He 通路
- 28 ^3He 供給管
- 29 ^3He 排出口
- 30 凝縮器
- 34 分留室熱交換器
- 36 熱交換器
- 38 混合室兼試料室
- 40 分留室
- 44 吐出口
- 46 真空ポンプ
- 50 密閉管
- 54 延長パイプ
- 56 回収カバー
- S 試料
- M 超電導マグネット

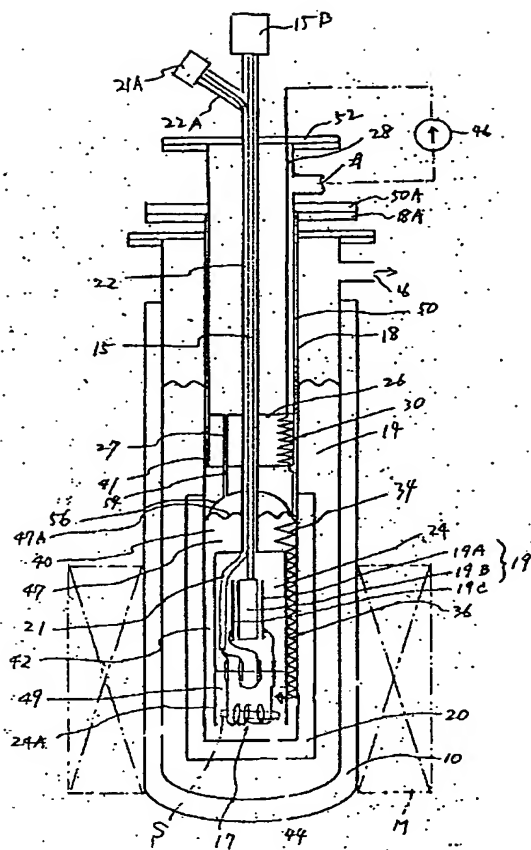
【図1】



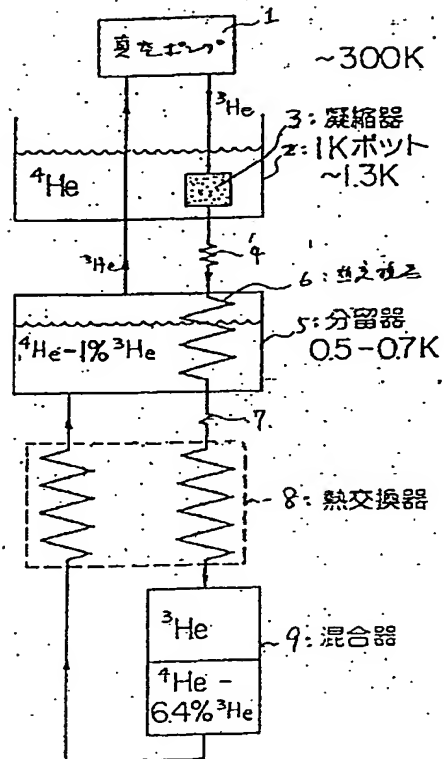
【図2】



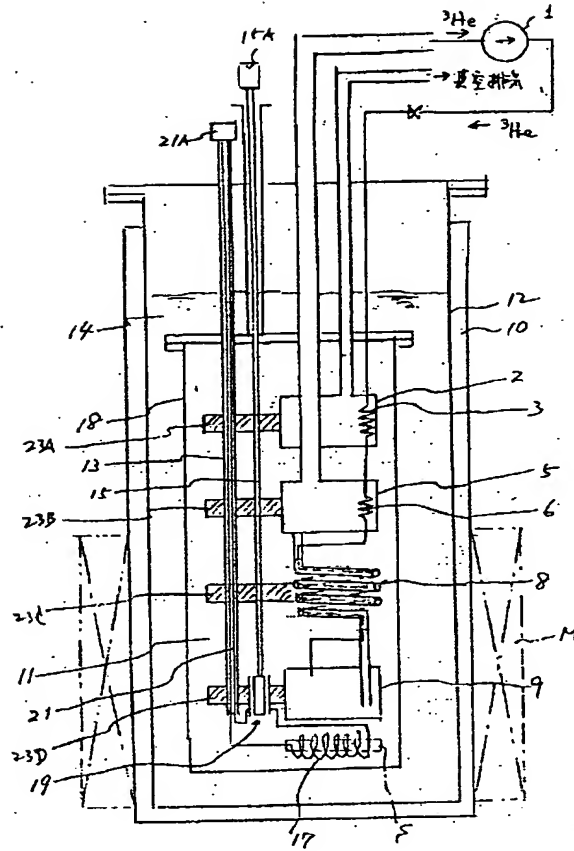
【図3】



【図4】



【図5】



**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ **BLACK BORDERS**
- ☐ **IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- ☐ **FADED TEXT OR DRAWING**
- ☐ **BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- ☐ **SKEWED/SLANTED IMAGES**
- ☐ **COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- ☐ **GRAY SCALE DOCUMENTS**
- ☐ **LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- ☐ **REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- ☐ **OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.